Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP2005/019908

International filing date: 28 October 2005 (28.10.2005)

Document type:

Certified copy of priority document

Document details:

Country/Office: JP

Number:

2005-104727

Filing date: 31 March 2005 (31.03.2005)

Date of receipt at the International Bureau: 09 December 2005 (09.12.2005)

Remark:

Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)



JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2005年 3月31日

出 Application Number:

特願2005-104727

パリ条約による外国への出願 に用いる優先権の主張の基礎 となる出願の国コードと出願

JP2005-104727

The country code and number of your priority application,

to be used for filing abroad under the Paris Convention, is

富士重工業株式会社

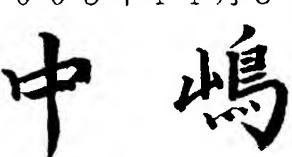
Applicant(s):

願

出

2005年11月30日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office





```
特許願
【書類名】
             Y 1 0 5 0 6 6 2
【整理番号】
             特許庁長官殿
【あて先】
             H01G 9/022
【国際特許分類】
【発明者】
            東京都新宿区西新宿1-7-2 富士重工業株式会社内
  【住所又は居所】
             松井 恒平
  【氏名】
【発明者】
             東京都新宿区西新宿1-7-2 富士重工業株式会社内
  【住所又は居所】
  【氏名】
             高畠 里咲
【発明者】
  【住所又は居所】 東京都新宿区西新宿1-7-2 富士重工業株式会社内
  【氏名】
             安東 信雄
【発明者】
            東京都新宿区西新宿1-7-2 富士重工業株式会社内
  【住所又は居所】
  【氏名】
             白髮 充朗
【発明者】
  【住所又は居所】 東京都新宿区西新宿1-7-2 富士重工業株式会社内
  【氏名】
             田▼さき▲ 信一
【発明者】
  【住所又は居所】 東京都新宿区西新宿1-7-2 富士重工業株式会社内
             羽藤 之規
  【氏名】
【特許出願人】
  【識別番号】
            000005348
             富士重工業株式会社
  【氏名又は名称】
【代理人】
  【識別番号】
            100090918
  【弁理士】
  【氏名又は名称】 泉名 謙治
             03-3256-1397
  【電話番号】
  【連絡先】
             担当
【選任した代理人】
             100082887
  【識別番号】
  【弁理士】
  【氏名又は名称】
             小川
                 利春
【選任した代理人】
  【識別番号】
             100072774
  【弁理士】
             山本 量三
  【氏名又は名称】
【手数料の表示】
             102809
  【予納台帳番号】
             16,000円
   【納付金額】
【提出物件の目録】
             特許請求の範囲
  【物件名】
             明細書
  ·【物件名】
             図面
   【物件名】
             要約書
   【物件名】
```

【書類名】特許請求の範囲

【請求項】】

正極、負極、及び、電解液としてリチウム塩の非プロトン性有機溶媒電解質溶液を備えるリチウムイオンキャバシタであって、正極活物質がリチウムイオン及び/又はアニオンを可逆的に担持可能な物質であり、負極活物質がリチウムイオンを可逆的に担持可能な物質であり、正極と負極を短絡させた後の正極の電位が2.0V以下になるように負極及び/又は正極に対してリチウムイオンが充電前にドーピングされており、かつ、上記電解液中にビニレンカーボネート又はその誘導体が含有されていることを特徴とするリチウムイオンキャバシタ。

【請求項2】

前記正極及び/又は負極が、それぞれ表裏面を貫通する孔を有する集電体を備えており、負極とリチウムイオン供給源との電気化学的接触によってリチウムイオンがドーピングされている請求項1に記載のリチウムイオンキャパシタ。

【請求項3】

負極活物質は、正極活物質に比べて、単位重量あたりの静電容量が3倍以上を有し、かつ正極活物質重量が負極活物資の重量よりも大きい請求項1又は2に記載のリチウムイオンキャパシタ。

【請求項4】

電解液中にビニレンカーボネート又はその誘導体が5重量%以下含有されている請求項 1~3のいずれかに記載のリチウムイオンキャパシタ。

【請求項5】

非プロトン性有機溶媒が、環状カーボネートと鎖状カーボネートとの混合物である請求項1~4のいずれかに記載のリチウムイオンキャパシタ。

【請求項6】

非プロトン性有機溶媒が、エチレンカーボネートとプロピレンカーボネートとジエチルカーボネートとの混合物である請求項1~5のいずれかに記載のリチウムイオンキャバシタ。

【請求項7】

リチウム塩が、 $LiPF_6$ 、 $LiN(C_2F_5SO_2)_2$ 、又は $LiN(CF_3SO_2)_2$ 、 2である請求項 $1\sim 6$ のいずれかに記載のリチウムイオンキャパシタ。

【書類名】明細書

【発明の名称】リチウムイオンキャパシタ

【技術分野】

$[0\ 0\ 0\ 1\]$

本発明は、正極、負極、及び電解質としてリチウム塩の非プロトン性有機溶媒電解液を備えたリチウムイオンキャパシタに関する。

【背景技術】

[0002]

近年、グラファイト等の炭素材料を負極に用い、正極にLiCoO2等のリチウム含有金属酸化物を用いた所謂リチウムイオン二次電池は高容量であり有力な蓄電装置として、主にノート型パソコンや携帯電話の主電源として実用化されている。リチウムイオン二次電池は、電池組立後、充電することにより正極のリチウム含有金属酸化物から負極にリチウムイオンを供給し、更に放電では負極のリチウムイオンを正極に戻すという、いわゆるロッキングチェア型電池であり、高電圧及び高容量、高安全性を有することを特長としている。

[0003]

一方、環境問題がクローズアップされる中、ガソリン車にかわる電気自動車用又はハイブリッド自動車用の蓄電装置(メイン電源と補助電源)の開発が盛んに行われ、また、自動車用の蓄電装置として、これまでは鉛電池が使用されてきた。しかし、車載用の電気設備や機器の充実により、エネルギー密度、出力密度の点から新しい蓄電装置が求められるようになってきている。

[0004]

かかる新しい蓄電装置としては、上記のリチウムイオン二次電池や電気二重層キャパシタが注目されている。しかし、リチウムイオン二次電池はエネルギー密度が高いものの出力特性、安全性やサイクル寿命には問題を残している。一方、電気二重層キャパシタは、ICやLSIのメモリーバックアップ用電源として利用されているが、一充電当たりの放電容量は電池に比べて小さい。しかし、瞬時の充放電特性に優れ、数万サイクル以上の充放電にも耐えるという、リチウムイオン二次電池にはない高い出力特性とメンテナンスフリー性を備えている。

$[0\ 0\ 0\ 5]$

電気二重層キャパシタはこうした利点を有してはいるが、従来の一般的な電気二重層キャパシタのエネルギー密度は3~4 W h / 1 程度で、リチウムイオン二次電池に比べて二桁程度小さい。電気自動車用を考えた場合、実用化には6~10 W h / 1、普及させるには20 W h / 1のエネルギー密度が必要であるといわれている。

[0006]

こうした高エネルギー密度、高出力特性を要する用途に対応する蓄電装置として、近年、リチウムイオン二次電池と電気二重層キャバシタの蓄電原理を組み合わせた、ハイブリットキャバシタとも呼ばれる蓄電装置が注目されている。ハイブリッドキャバシタでは、通常、正極に分極性電極を使用し、負極に非分極性電極を使用するもので、電池の高いエネルギー密度と電気二重層の高い出力特性を兼ね備之た蓄電装置として注目されている。一方、このハイブリッドキャバシタにおいて、リチウムイオンを吸蔵、脱離しうる負極をリチウム金属と接触させて、予め化学的方法又は電気化学的方法でリチウムイオンを吸蔵、担持(以下、ドーピングともいう)させて負極電位を下げることにより、耐電圧を大きくしエネルギー密度を大幅に大きくすることを意図したキャバシタが提案されている。(特許文献!~特許文献 4 参照)

[0007]

この種のハイブリッドキャパシタでは、高性能は期待されるものの、負極にリチウムイオンをドーピングさせる場合に、ドーピングが極めて長時間を要することや負極全体に対する均一性のあるドーピングに問題を有し、特に、電極を捲回した円筒型装置や、複数枚の電極を積層した角型電池のような大型の高容量セルでは実用化は困難とされていた。

[0008]

しかし、この問題は、セルを構成する、負極集電体及び正極集電体の表裏に貫通する孔を設け、この貫通孔を通じてリチウムイオンが移動させ、同時にリチウムイオン供給源であるリチウム金属と負極を短絡させることにより、セルの端部にリチウム金属を配置するだけで、セル中の全負極にリチウムイオンをドーピングできることの発明により、一挙に解決するに至った(特許文献5参照)。なお、リチウムイオンのドーピングは、通常、負極に対して行なわれるが、負極とともに、又は負極の代わりに正極に行う場合も同様であることが特許文献5に記載されている。

[0009]

かくして、電極を捲回した円筒型装置や、複数枚の電極を積層した角型電池のような大型のセルでも、装置中の全負極に対して短時間にかつ負極全体に均一にリチウムイオンがドーピングでき、耐電圧が向上したエネルギー密度が飛躍的に増大し、電気二重層キャパシタが本来有する大きい出力密度と相俟って、高容量のキャパシタが実現する見通しが得られた。

[0010]

しかし、かかる高容量のキャパシタを実用化するためには、さらに、高容量、高エネルギー密度及び高出力密度とし、高い耐久性を確保することが要求されている。

【特許文献1】特開平8-107048号公報

【特許文献2】特開平9-55342号公報

【特許文献3】特開平9-232190号公報

【特許文献4】特開平11-297578号公報

【特許文献5】国際公開W098/033227号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0011]

本発明は、正極活物質がリチウムイオン及び/又はアニオンを可逆的に担持可能な物質であり、かつ負極活物質がリチウムイオンを可逆的に担持可能な物質であり、負極及び/又は正極をリチウム供給源であるリチウム金属と電気化学的に接触させて、充電前に予め負極及び/又は正極にリチウムイオンをドーピングする方式のリチウムイオンキャパシタにおいて高温における連続充電時の容量保持率が高い耐久性に優れたキャパシタを提供することを課題とする。

【課題を解決するための手段】

[0012]

上記課題を解決するため、本発明者らは鋭意研究を行った結果、正極と負極を短絡させた後の正極及び負極電位か2.0 V以下となるように、充電前に、負極及び/又は正極に対してリチウムイオンを予めドーピングさせたリチウムイオンキャパシタにおいては、そこで使用される、リチウム塩の非プロトン性有機溶媒電解質溶液の物性が、得られるキャパシタの耐久性に密接に関係し、電解液中にピニレンカーボネート又はその誘導体を、好ましくは5重量%以下含有せしめることにより、上記の課題を解決できることを見出し、本発明に到達した。

[0013]

かくして、本発明は、以下の要旨を有することを特徴とするものである。

(1)正極、負極、及び、電解液としてリチウム塩の非プロトン性有機溶媒電解質溶液を備えるリチウムイオンキャパシタであって、正極活物質がリチウムイオン及び/又はアニオンを可逆的に担持可能な物質であり、負極活物質がリチウムイオンを可逆的に担持可能な物質であり、正極と負極を短絡させた後の正極の電位が2.0 V以下になるように負極及び/又は正極に対してリチウムイオンが充電前にドープピングされており、かつ、上記電解液中にビニレンカーボネート又はその誘導体が含有されていることを特徴とするリチウムイオンキャパシタ。

(2)前記正極及び/又は負極が、それぞれ表裏面を貫通する孔を有する集電体を備えて

おり、負極とリチウムイオン供給源との電気化学的接触によってリチウムイオンがドーピングされている上記(1)に記載のリチウムイオンキャパシタ。

- (3)負極活物質は、正極活物質に比べて、単位重量あたりの静電容量が3倍以上を有し、かつ正極活物質重量が負極活物資の重量よりも大きい上記(1)又は(2)に記載のリチウムイオンキャパシタ。
- (4)電解液中にビニレンカーボネート又はその誘導体が5重量%以下含有されている上記(1)~(3)のいずれかに記載のリチウムイオンキャパシタ。
- (5) 非プロトン性有機溶媒が、環状カーボネートと鎖状カーボネートとの混合物である上記(1)~(4)のいずれかに記載のリチウムイオンキャバシタ。
- (6) 非プロトン性有機溶媒がエチレンカーボネートとプロピレンカーボネートとジエチルカーボネートとの混合物である上記(1)~(5)のいずれかに記載のリチウムイオンキャパシタ。
- (7) リチウム塩が、 $LiPF_6$ 、 $LiN(C_2F_5SO_2)_2$ 、又は $LiN(CF_3SO_2)_2$ である上記(1) \sim (6) のいずれかに記載のリチウムイオンキャパシタ。

【発明の効果】

$[0\ 0\ 1\ 4\]$

本発明によれば、予め負極及び/又は正極にリチウムイオンをドーピングする、特に 大容量のリチウムイオンキャパシタであって、高いエネルギー密度と高い出力密度ともに 、高温における連続充電時の容量保持率が高い耐久性の優れたキャパシタが提供される。 本発明において、上記した電解液中にビニレンカーボネート又はその誘導体を含有せしめ ることにより、得られるキャパシタが何故に高いエネルギー密度と高い出力密度ともに、 高温における連続充電時の容量保持率が向上するかメカニズムについては、必ずしも明ら かではないが、次のように推定される。ビニレンカーボネート又はその誘導体は高い還元 分解電位を有しており、負極上で優先的に還元分解し、安定で良質な表面皮膜を形成し、 他の溶媒の分解を抑制することに起因する。通常のリチウムイオン二次電池等では、初期 充電時に負極上でピニレンカーボネート又はその誘導体が還元分解し皮膜を形成するが、 ビニレンカーボネート又はその誘導体は酸化電位が低いため正極上での酸化分解も同時に 起こり、ガス発生等の問題が生じる恐れがある。一方、本発明においては、負極及び/又 は正極にリチウムイオンを予めドーピングした場合、ドーピング時に正極電位は上昇せず 、負極電位のみ低下していくため、ビニレンカーボネート又はその誘導体の正極上での酸 化分解は起こらないため、ガス発生等の問題は生じ得なく、負極上での還元分解による皮 膜形成のみが起こると思われる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0015]

本発明のリチウムイオンキャバシタは、正極、負極、及び、電解液としてリチウム塩の非プロトン性有機電解液を備え、正極活物質がリチウムイオン及び/又はアニオンを可逆的に担持可能な物質であり、かつ負極活物質がリチウムイオンを可逆的に担持可能な物質である。ここで、「正極」とは、放電の際に電流が流れ出る側の極であり、「負極」とは放電の際に電流が流れ込む側の極をいう。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

本発明のリチウムイオンキャバシタでは、負極及び/又は正極に対するリチウムイオンのドーピングにより正極と負極を短絡させた後の正極の電位が2.0V以下にされていることが必要である。負極及び/又は正極に対するリチウムイオンのドーピングされていないキャパシタでは、正極及び負極の電位はいずれも3Vであり、充電前においては、正極と負極を短絡させた後の正極の電位は3Vである。

[0017]

なお、本発明で、正極と負極を短絡させた後の正極の電位が2.0 V以下とは、以下の(A) 又は(B) の2つのいずれかの方法で求められる正極の電位が2.0 V以下の場合をいう。即ち、(A) リチウムイオンによるドーピングの後、キャパシタセルの正極端子と負極端子を導線で直接結合させた状態で12時間以上放置した後に短絡を解除し、0.

5~1.5時間内に測定した正極電位、(B) 充放電試験機にて12時間以上かけて0Vまで定電流放電させた後に正極端子と負極端子を導線で結合させた状態で12時間以上放置した後に短絡を解除し、0.5~1.5時間内に測定した正極電位。

[0018]

また、本発明において、正極と負極とを短絡させた後の正極電位か2.0 V以下というのは、リチウムイオンがドーピングされたすぐ後だけに限られるものではなく、充電状態、放電状態あるいは充放電を繰り返した後に短絡した場合など、いずれかの状態で短絡後の正極電位が2.0 V以下となることである。

[0019]

本発明において、正極と負極とを短絡させた後の正極電位が2.0V以下になるという ことに関し、以下に詳細に説明する。上述のように活性炭や炭素材は通常3V(Li/L i⁺)前後の電位を有しており、正極、負極ともに活性炭を用いてセルを組んだ場合、い ずれの電位も約3 Vとなるため、短絡しても正極電位はかわらず約3 Vである。また、正 極に活性炭、負極にリチウムイオン二次電池にて使用されている黒鉛や難黒鉛化炭素のよ うな炭素材を用いた、いわゆるハイブリットキャパシタの場合も同様であり、いずれの電 位も約3Vとなるため、短絡しても正極電位はかわらず約3Vである。正極と負極の重量 バランスにもよるか充電すると負極電位かりV近傍まで推移するので、充電電圧を高くす ることが可能となるため高電圧、高エネルギー密度を有したキャパシタとなる。一般的に 充電電圧の上限は正極電位の上昇による電解液の分解が起こらない電圧に決められるので 、正極電位を上限にした場合、負極電位が低下する分、充電電圧を高めることが可能とな るのである。しかしながら、短絡時に正極電位が約3Vとなる上述のハイブリットキャバ シタでは、正極の上限電位が例えば4.0 Vとした場合、放電時の正極電位は3.0 Vま でであり、正極の電位変化は1.0V程度と正極の容量を充分利用できていない。更に、 負極にリチウムイオンを挿入(充電)、脱離(放電)した場合、初期の充放電効率が低い 場合が多く、放電時に脱離できないリチウムイオンが存在していることが知られている。 これは、負極表面にて電解液の分解に消費される場合や、炭素材の構造欠陥部にトラップ される等の説明がなされているが、この場合正極の充放電効率に比べ負極の充放電効率が 低くなり、充放電を繰り返した後にセルを短絡させると正極電位は3Vよりも高くなり、 さらに利用容量は低下する。すなわち、正極は4.0 Vから2.0 Vまで放電可能である ところ、4.0 Vから3.0 Vまでしか使えない場合、利用容量として半分しか使ってい ないこととなり、高電圧にはなるが高容量にはならないのである。

[0020]

ハイブリットキャバシタを高電圧、高エネルギー密度だけでなく、高容量そして更にエネルギー密度を高めるためには、正極の利用容量を向上させることが必要である。

[0021]

短絡後の正極電位が3.0Vよりも低下すればそれだけ利用容量が増え、高容量になるということである。2.0V以下になるためには、セルの充放電により充電される量だけでなく、別途リチウム金属などのリチウムイオン供給源から負極にリチウムイオンを充電することが好ましい。正極と負極以外からリチウムイオンが供給されるので、短絡させた時には、正極、負極、リチウム金属の平衡電位になるため、正極電位、負極電位ともに3.0V以下になる。リチウム金属の量が多くなる程に平衡電位は低くなる。負極材、正極材が変われば平衡電位も変わるので、短絡後の正極電位が2.0V以下になるように、負極材、正極材の特性を鑑みて負極に担持させるリチウムイオン量の調整が必要である。

[0022]

本発明において、キャバシタセルを充電する前に、予め負極及び/又は正極にリチウムイオンをドーピングし、正極と負極を短絡させた後の正極の電位を2.0 V以下にすることにより、正極の利用容量が高くなるため高容量となり、大きいエネルギー密度が得られる。リチウムイオンの供給量が多くなる程、正極と負極を短絡させた時の正極電位は低くなりエネルギー密度は向上する。更に高いエネルギー密度を得る上では1.5 V以下、特には、1.0 V以下が更に好ましい。正極および/又は負極に供給されたリチウムイオン

の量が少ないと正極と負極を短絡させた時に正極電位が2.0 Vよりも高くなり、セルのエネルギー密度は小さくなる。また、正極電位が1.0 Vを下回ると正極活物質にもよるが、ガス発生や、リチウムイオンを不可逆に消費してしまう等の不具合が生じるため、正極電位の測定が困難となる。また、正極電位が低くなりすぎる場合、負極重量が過剰ということであり、逆にエネルギー密度は低下する。一般的には0.1 V以上であり、好ましくは0.3 V以上である。

[0023]

本発明で、リチウムイオンのドーピングは、負極と正極の片方あるいは両方いずれでもよいが、例えば正極に活性炭を用いた場合、リチウムイオンのドーピング量が多くなり正極電位が低くなると、リチウムイオンを不可逆的に消費してしまい、セルの容量が低下するなどの不具合が生じる場合がある。このため、負極と正極にドーピングするリチウムイオンは、それぞれの電極活物質を考慮し、これらの不具合を生じないようにするのが好ましい。本発明では、正極のドーピング量と負極のドーピング量を制御することは工程上煩雑となるため、リチウムイオンのドーピングは好ましくは負極に対して行われる。

[0024]

本発明のリチウムイオンキャバシタでは、特に、負極活物質の単位重量当たりの静電容量が正極活物質の単位重量当たりの静電容量の3倍以上を有し、かつ正極活物質重量が負極活物質重量よりも大きくする場合、高電圧且つ高容量のキャバシタが得られる。また、それと同時に、正極の単位重量当たりの静電容量に対して大きな単位重量当たりの静電容量を持つ負極を用いる場合には、負極の電位変化量を変えずに負極活物質重量を減らすことが可能となるため、正極活物質の充填量が多くなりセルの静電容量及び容量が大きくなる。正極活物質重量は負極活物質重量に対して大きいことが好ましいが、1.1倍~10倍であることが更に好ましい。1.1倍未満であれば容量差が小さくなり、10倍を超えると逆に容量が小さくなる場合もあり、また正極と負極の厚み差が大きくなり過ぎるのでセル構成上好ましくない。

[0025]

なお、本発明において、キャバシタセル(以下、単にセルともいう)の静電容量及び容量は次のように定義される。セルの静電容量とは、セルの単位電圧当たりセルに流れる電気量(放電カーブの傾き)を示し、単位はF(ファラッド)である。セルの単位重量当たりの静電容量とはセルの静電容量に対するセル内に充填している正極活物質重量と負極活物質重量の合計重量の除で示され、単位はF/gである。また、正極又は負極の静電容量とは、正極あるいは負極の単位電圧当たりセルに流れる電気量(放電カーブの傾き)を示し、単位はFである。正極あるいは負極の単位重量当たりの静電容量とは正極あるいは負極の静電容量をセル内に充填している正極あるいは負極活物質重量の除で示され、単位はF/gである。

[0026]

更に、セル容量とは、セルの放電開始電圧と放電終了電圧の差、即ち電圧変化量とセルの静電容量の積であり単位はC(クーロン)であるが、1 C は 1 秒間に 1 A の電流が流れたときの電荷量であるので本特許においては換算してm A h 表示する。正極容量とは放電開始時の正極電位と放電終了時の正極電位の差(正極電位変化量)と正極の静電容量の積であり単位はCまたはm A h 、同様に負極容量とは放電開始時の負極電位と放電終了時の負極電位の差(負極電位変化量)と負極の静電容量の積であり単位はCまたはm A h である。これらセル容量と正極容量、負極容量は一致する。

[0027]

本発明のリチウムイオンキャバシタにおいて、予め負極及び/又は正極にリチウムイオンをドーピングさせる手段は特に限定されない。例えば、リチウムイオンを供給可能な、金属リチウムなどのリチウムイオン供給源をリチウム極としてキャバシタセル内に配置できる。リチウムイオン供給源の量(リチウム金属等の重量)は、所定の負極の容量が得られる量だけあればよい。この場合、負極とリチウム極は物理的な接触(短絡)でもよいし、電気化学的にドーピングさせてもよい。リチウムイオン供給源は、導電性多孔体からな

るリチウム極集電体上に形成してもよい。リチウム極集電体となる導電性多孔体としては、ステンレスメッシュ等のリチウムイオン供給源と反応しない金属多孔体が使用できる。

[0028]

大容量の多層構造のキャバシタセルでは正極及び負極にそれぞれ電気を受配電する正極集電体及び負極集電体が備えられるが、かかる正極集電体及び負極集電体が使用され、かつリチウム極が設けられるセルの場合、リチウム極が負極集電体に対向する位置に設けられ、電気化学的に負極にリチウムイオンを供給することが好ましい。この場合、正極集電体及び負極集電体として、例えばエキスパンドメタルのように表裏面を貫通する孔を備えた材料を用い、リチウム極を負極及び/又は正極に対向させて配置する。この貫通孔の形態、数等は特に限定されず、後述する電解液中のリチウムイオンが電極集電体に遮断されることなく電極の表裏間を移動できるように、設定することができる。

[0029]

本発明のリチウムイオンキャパシタでは、負極及び/又は正極にドーピングするリチウム極をセル中の局所的に配置した場合もリチウムイオンのドーピングが均一に行うことができる。従って、正極及び負極を積層もしくは巻回した大容量のセルの場合も、最外周又は最外側のセルの一部にリチウム極を配置することにより、スムーズにかつ均一に負極にリチウムイオンをドーピングできる。

[0030]

電極集電体の材質としては、一般にリチウム系電池に提案されている種々の材質を用いることができ、正極集電体にはアルミニウム、ステンレス等、負極集電体にはステンレス、銅、ニッケル等をそれぞれ用いることができる。また、セル内に配置されたリチウムイオン供給源との電気化学的接触によりドーピングする場合のリチウムとは、リチウム金属あるいはリチウムーアルミニウム合金のように、少なくともリチウムを含有し、リチウムイオンを供給することのできる物質をいう。

[0031]

本発明のリチウムイオンキャパシタにおける電解質として使用される、非プロトン性有機溶媒電解質溶液中には、ビニレンカーボネート又はその誘導体が含有される。ビニレンカーボネートの誘導体としては、好ましくは、メチルビニレンカーボネート、ジメチルビニレンカーボネート、フェニルビニレンカーボネート、ジフェニルビニレンカーボネート、ビニルエチレンカーボネート、などが挙げられる。なかでも、負極表面でより安定で良質な皮膜を形成する等の理由により、ビニレンカーボネートが特に好ましい。

[0032]

かかるビニレンカーボネート又はその誘導体の電解液中にける含有量は、好ましくは、5重量%以下であることが必要である。含有量が、5重量%より大きい場合には、ビニレンカーボネートが電解液中に過度に存在し、耐久性等のセル特性に悪影響を及ぼす場合がるので好ましくない。また、含有量が少ない場合には本発明で目的とする効果が小さいので、好ましくは0.01重量%以上が好適であり、特には、0.1~3重量%が好適である。

[0033]

本発明で非プロトン性有機溶媒電解質溶液を形成する非プロトン性有機溶媒としては、環状の非プロトン性溶媒及び/又は鎖状の非プロトン性溶媒が好ましい。環状の非プロトン性溶媒としては、エチレンカーボネートのような環状カーボネート、ァーブチロラクトンのような環状エステル、スルホランのような環状スルホン、ジオキソランのような環状エーテルが例示される。鎖状の非プロトン性溶媒としては、ジメチルカーボネートのような鎖状カーボネート、プロピオン酸メチルのような鎖状カルボン酸エステル、ジメトキシエタンのような鎖状エーテルが挙げられる。これら非プロトン性有機溶媒の二種以上を混合した混合液を用いることもできる。

[0034]

非プロトン性溶媒としては、上記の環状の非プロトン性溶媒と鎖状の非プロトン性溶媒

との混合物が、キャパシタの特性上好ましく、特には、環状のカーボネートと鎖状のカーボネートとの混合物が好ましい。環状のカーボネートの例としては、エチレンカーボネート、プロピレンカーボネート、ブチレンカーボネートなどが挙げられる。また、鎖状のカーボネートの例としては、ジメチルカーボネート、メチルエチルカーボネート、ジエチルカーボネート、メチルプロピルカーボネートなどが挙げられる。

[0035]

環状のカーボネートと鎖状のカーボネートとの混合溶媒の具体的な好ましい組合わせとしては、エチレンカーボネートとジメチルカーボネート、エチレンカーボネートとエチルメチルカーボネート、エチレンカーボネートとジェチルカーボネートとジェチルカーボネートとジェチルカーボネートとジェチルカーボネートとジェチルカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネート、エチレンカーボネートとブロピレンカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネートとジェチルカーボネートとブロピレンカーボネートの組み合わせが好適である。かかる組合わせによって、電解液の粘度上昇を抑制し、電解液の解離度を高め、伝導度を高めることができる。

[0036]

エチレン環状のカーボネートと鎖状のカーボネートとの混合溶媒における混合比率は、環状のカーボネート:鎖状のカーボネートが、好ましくは1:99~80:20、更に好ましくは、10:90~60:40が好適である。

[0037]

また、上記の単一あるいは混合の非プロトン性溶媒に溶解させる電解質は、リチウムイオンを生成しうる電解質であれば、あらゆるリチウム塩を用いることができる。このようなリチウム塩としては、好ましくは、LiClO $_4$ 、LiAsF $_6$ 、LiBF $_4$ 、LiPF $_6$ 、LiN(С $_2$ F $_5$ SО $_2$) $_2$ 、LiN(С $_3$ SО $_2$) $_2$ 等が挙げられる。特に、イオン電導性が高く、低抵抗であるのでLiPF $_6$ が好適である。上記の電解質及び溶媒は、充分に脱水された状態で混合され、電解質溶液とするのであるが、電解液中の電解質の濃度は、電解液による内部抵抗を小さくするため少なくとも $_0$. $_1$ モル/ $_1$ 以上とすることが好ましく、 $_0$. $_5$ ~ $_1$. $_5$ モル/ $_1$ の範囲内とすることが更に好ましい。

[0038]

本発明のリチウムイオンキャバシタにおける正極活物質は、リチウムイオンと、例えばテトラフルオロボレートのようなアニオンを可逆的に担持できる物質からなる。かかる正極活物質としては、既知の活性炭粒子から形成できる。活性炭の粒度は一般的に使用される広い範囲のものが使用できる。例えば、その50%体積累積径(D50ともいう)が2μm以上であり好ましくは、 $2\sim50μm$ 、特に $2\sim20μm$ が好適である。また、平均細孔径が好ましくは10nm以下であり、比表面積が好ましくは $600\sim3000m^2/g$ 、特には $1300\sim2500m^2/g$ であるのが好適である。

[0039]

本発明における正極は、上記の活性炭粉末から形成されるが、その手段は既存のものが使用できる。即ち、活性炭粉末、バインダ、必要に応じて導電剤及び増粘剤(CMCなど)を水系又は有機溶媒中に分散させてスラリーとし、該スラリーを必要に応じて使用される集電体に塗布するか、又は上記スラリーを予めシート状に成形し、これを集電体に貼り付けてもよい。ここで使用されるバインダとしては、例えば、SBR等のゴム系バインダやポリ四フッ化エチレン、ポリフッ化ビニリデン等の含フッ素系樹脂、ポリプロピレン、ポリエチレン等の熱可塑性樹脂、アクリル系樹脂を用いることができる。

また、上記で必要に応じて使用される導電剤としては、アセチレンブラック、グラファイト、金属粉末等が挙げられる。導電剤の使用量は、負極活物質の電気伝導度、電極形状等により異なるが、負極活物質に対して2~40%の割合で加えることが適当である。

[0040]

一方、本発明における負極活物質は、リチウムイオンを可逆的に担持できる物質から形

成される。好ましい物質としては、例えば、グラファイト、ハードカーボン、コークスなどの農素材料、ポリアセン系物質(以下、PASともいう)等を挙げることができる。PASは、フェノール樹脂等を農化させ、必要に応じて賦活され、次いで粉砕したものが用いられる。農化処理は、上記した正極における活性農の場合と同様に、加熱炉等に収容し、フェノール樹脂等が農化する温度で所要時間加熱することによって行われる。その際の温度は加熱時間等によって異なるが、PASの場合は通常、400~800℃に設定される。粉砕工程は、ボールミル等の既知の粉砕機を用いて行われる。

[0041]

本発明の負極活物質としては、なかでも、PASは、高容量が得られる点でより好ましい。PASに400mAh/gのリチウムイオンを担持(充電)させた後に放電させると650F/g以上の静電容量が得られ、また、500mAh/g以上のリチウムイオンを充電させると750F/g以上の静電容量が得られる。PASはアモルファス構造を有し、担持させるリチウムイオン量を増加させるほど電位が低下するので、得られるキャパシタの耐電圧(充電電圧)が高くなり、また、放電における電圧の上昇速度(放電カーブの傾き)が低くなるため、容量が若干大きくなる。よって、求められるキャパシタの使用電圧に応じて、リチウムイオン量は活物質のリチウムイオン吸蔵能力の範囲内にて設定することが望ましい。

[0042]

また、PASはアモルファス構造を有することから、リチウムイオンの挿入・脱離に対して膨潤・収縮といった構造変化がないためサイクル特性に優れ、またリチウムイオンの挿入・脱離に対して等方的な分子構造(高次構造)であるため急速充電、急速放電にも優れるので好適である。PASの前駆体である芳香族系縮合ポリマーとは、芳香族炭化水素化合物とアルデヒド類との縮合物である。芳香族炭化水素化合物としては、例えばフェノール、クレゾール、キシレノール等の如き、いわゆるフェノール類を好適に用いることができる。例えば、下記式

[0043]

【化1】

$$(CH_3)_x$$
 HO CH_2 HO $CH_3)_y$

(ここで、x及びyはそれぞれ独立に、0、1または2である)で表されるメチレン・ビスフェノール類であることができ、あるいはヒドロキシ・ビフェニル類、ヒドロキシナフタレン類であることもできる。なかでも、フェノール類が好適である。

[0044]

また、上記芳香族系縮合ポリマーとしては、上記のフェノール性水酸基を有する芳香族 炭化水素化合物の1部をフェノール性水酸基を有さない芳香族炭化水素化合物、例えばキ シレン、トルエン、アニリン等で置換した変性芳香族系縮合ポリマー、例えばフェノール とキシレンとホルムアルデヒドとの縮合物を用いることもできる。更に、メラミン、尿素 で置換した変性芳香族系ポリマーを用いることもでき、フラン樹脂も好適である。

[0045]

本発明でPASは次のようにして製造される。即ち、上記芳香族系縮合ポリマーを、非酸化性雰囲気下(真空も含む)中で $400\sim800^\circ$ Cの適当な温度まで徐々に加熱することにより、水素原子/炭素原子の原子比(以下H/Cと記す)が $0.5\sim0.05$ 、好ましくは $0.35\sim0.10$ の不溶不融性基体となる。この不溶不融性基体を、非酸化性雰囲気下(真空も含む)中で、 $350\sim800^\circ$ Cの温度まで、好ましくは $400\sim750^\circ$ Cの適当な温度まで徐々に加熱することにより、上記H/Cを有する不溶不融性基体を得ることもできる。

[0046]

上記の不溶不融性基体は、X線回折($CuK\alpha$)によれば、メイン・ピークの位置は 2θ で表して 24° 以下に存在し、また該メイン・ピークの他に $41\sim46^\circ$ の間にプロードな他のピークが存在する。即ち、上記不溶不融性基体は、芳香族系多環構造が適度に発達したポリアセン系骨格構造を有し、かつアモルファス構造を有し、リチウムイオンを安定にドーピングすることができる。

[0047]

本発明で負極活物質の有する粒度特性は、50%体積累積径(D50ともいう)が $0.5\sim30\mu$ mである負極活物質粒子から形成され、好ましくは $0.5\sim15\mu$ mであり、特には $0.5\sim6\mu$ mが好適である。また、本発明の負極活物質粒子は、比表面積が好ましくは $0.1\sim200$ m 2 / g であるのが好適であり、好ましくは $0.1\sim100$ m 2 / g であり、特には $0.1\sim600$ m 2 / g が好適である。

[0048]

本発明における負極は、上記の負極活物質粉末から形成されるが、その手段は、上記正極の場合と同様に、既存のものが使用できる。即ち、負極活物質粉末、バインダー、必要に応じて、導電性剤及び増粘剤 (CMCなど)を水系又は有機溶媒中に分散させてスラリーとし、該スラリーを上記した集電体に塗布するか、又は上記スラリーを予めシート状に成形し、これを集電体に貼り付けてもよい。ここで使用されるバインダーとしては、例えば、SBR等のゴム系バインダーやボリ四フッ化エチレン、ボリフッ化ビニリデン等の含フッ素系樹脂、ボリプロピレン、ボリエチレン等の熱可塑性樹脂、アクリル系樹脂などを用いることができる。バインダーの使用量は、負極活物質の電気伝導度、電極形状等により異なるが、負極活物質に対して2~40重量%の割合で加えることが適当である。

[0049]

また、本発明のリチウムイオンキャバシタとしては、特に、帯状の正極と負極とをセバレータを介して搭回させる捲回型セル、板状の正極と負極とをセバレータを介して各3層以上積層された積層型セル、あるいは、板状の正極と負極とをセバレータを介した各3層以上積層物を外装フィルム内に封入したフィルム型セルなどの大容量のセルに適する。これらのセルの構造は、国際公開WOOO/O7255号公報、国際公開WOO3/OO3395号公報、特開2004-266091号公報などにより既に知られており、本発明のキャパシタセルもかかる既存のセルと同様な構成とすることができる。

【実施例】

[0050]

以下に実施例を挙げて本発明を具体的に説明するか、本発明はこれらの実施例に限定されないことはもちろんである。

[0.051]

(負極製造法)

厚さ0.5mmのフェノール樹脂成形板をシリコニット電気炉中に入れ、窒素雰囲気下で550℃まで50℃/時間の速度で、更に10℃/時間の速度で670℃まで昇温し、熱処理し、PASを合成した。かくして得られたPAS板をボールミルで粉砕することにより、平均粒子径が 4μ mのPAS粉体を得た。このPAS粉体のH/C比は0.2であった。

[0052]

次に、上記PAS粉体92重量部、アセチレンブラック粉体6重量部、アクリル系樹脂バインダー5重量部、カルボキシメチルセルロース3重量部、水200重量部となる組成にて充分混合することによりスラリーを得た。

厚さ32μm (気孔率57%)の銅製エキスパンドメタル(日本金属工業株式会社製)両面に負極のスラリーをロールコーターにて該負極集電体の両面に成形し、真空乾燥後、全体の厚さ(両面の負極電極層厚さと両面の導電層厚さと負極集電体厚さの合計)が89μmの負極を得た。

[0053]

(正極製造法)

比表面積2000m²/gの市販活性炭粉末92重量部、アセチレンブラック粉体6重量部、アクリル系樹脂バインダー7重量部、カルボキシメチルセルロース4重量部、水200重量部となる組成にて充分混合することによりスラリーを得た。

[0054]

厚さ38μm(気孔率47%)のアルミニウム製エキスパンドメタル(日本金属工業株式会社製)両面に非水系のカーボン系導電塗料をロールコーターにてコーティングし、乾燥することにより導電層が形成された正極用集電体を得た。全体の厚み(集電体厚みと導電層厚みの合計)は52μmであり貫通孔はほぼ導電塗料により閉塞された。上記正極のスラリーをロールコーターにて該正極集電体の両面に成形し、真空乾燥後、正極全体の厚さ(両面の正極電極層厚さと両面の導電層厚さと正極集電体厚さの合計)が173μmの正極を得た。

[0055]

(負極の単位重量当たりの静電容量測定)

上記負極を1.5×2.0 cm 2 サイズに切り出し、評価用負極とした。負極と対極として1.5×2.0 cm 2 サイズ、厚み200μmのリチウム金属を厚さ50μmのポリエチレン製不織布をセパレータとして介し模擬セルを組んだ。参照極として金属リチウムを用いた。電解液としては、プロピレンカーボネートに、1モル/1の濃度にLiPF6を溶解した溶液を用いた。充電電流1mAにて負極活物質重量に対して600mAh/g分のリチウムイオンを充電し、その後1mAにて1.5 Vまで放電を行った。放電開始後1分後の負極の電位から0.2 V電位変化する間の放電時間より負極の単位重量当たりの静電容量を求めたところ912F/gであった。

[0056]

(正極の単位重量当たりの静電容量測定)

上記正極を $1.5 \times 2.0 \text{ cm}^2$ サイズに切り出し、評価用正極とした。正極と対極として $1.5 \times 2.0 \text{ cm}^2$ サイズ、厚み200 m の金属リチウムを厚さ50 m のボリエチレン製不織布をセバレーターとして介し模擬セルを組んだ。参照極として金属リチウムを用いた。電解液としては、プロピレンカーボネートに、1 tu/1 の濃度に1 PF を溶解した溶液を用いた。充電電流1 m Aにて3.6 Vまで充電しその後定電圧充電を行い、総充電時間1 時間の後、1 m Aにて2.5 Vまで放電を行った。 $3.5 \text{ V} \sim 2.5 \text{ V}$ 間の放電時間より正極の単位重量当たりの静電容量を求めたところ140 F/g であった。

$[0\ 0\ 5\ 7]$

(フィルム型キャパシタセル作成方法)

正極を $2.4\,\mathrm{cm} \times 3.8\,\mathrm{cm}$ に $5\,\mathrm{t}$ 枚 カットし、 負極を $2.4\,\mathrm{cm} \times 3.8\,\mathrm{cm}$ に $6\,\mathrm{t}$ 枚 カットし、 図 $1\,\mathrm{con}$ のようにセパレータを介して積層し、 $1\,5\,0\,\mathrm{C}\,1\,2\,\mathrm{epl}$ 間 乾燥した後、 最上部と最下質はセパレータを配置させて $4\,\mathrm{U}$ びをテーブ止めして電極積層 $2.2\,\mathrm{cm}$ トを得た。 負極活物質重に対して $6\,0\,0\,\mathrm{mAh}$ $1\,\mathrm{g}$ 分のリチウム金属としては、厚さ $2\,0\,\mathrm{mm}$ のリチウム金属としては、厚さ $2\,0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ に、予めシール部分にシーラントフィルムを熱融着した巾 $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ に、予めシール部分にシーラントフィルムを熱融者した巾 $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ に、子めシール部分にシーラントフィルムを熱融者した巾 $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ に、子めシール部分にシーラントフィルムを熱融者した巾 $0\,\mathrm{mm}$ の $0\,\mathrm{mm}$ の 0

[0058]

外装ラミネートフィルムの端子部2辺と他の1辺を熱融着した後、電解液を真空含浸させ、その後、残り1辺を減圧下にて熱融着し、真空封止を行うことによりフィルム型キャ

パシタセルを組立てた。

[0059]

実施例1では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロビレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiPF₆を溶解した溶液にビニレンカーボネートを1重量%となるよう加えた溶液を用い、3セル作製した。

[0060]

実施例2では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiPF。を溶解した溶液にビニレンカーボネートを3重量%となるよう加えた溶液を用い、3セル作製した。

[0061]

実施例3では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiPF f を溶解した溶液にビニレンカーボネートを0.1重量%となるよう加えた溶液を用い、3セル作製した。

[0062]

実施例4では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiPF f を溶解した溶液にビニレンカーボネートを0.5重量%となるよう加えた溶液を用い、3セル作製した。

[0063]

実施例5では、電解液として、エチレンカーボネート、エチルメチルカーボネートを重量比で2:3とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度に $LiPF_6$ を溶解した溶液にビニレンカーボネートを1重量%となるよう加えた溶液を用い、3セル作製した。

実施例6では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiN(C2F5SO2)2を溶解した溶液にビニレンカーボネートを1重量%となるよう加えた溶液を用い、3セル作製した。

[0064]

比較例1では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiPF6を溶解した溶液を用い、3セル作製した。

[0065]

比較例2では、電解液として、エチレンカーボネート、エチルメチルカーボネートを重量比で2:3とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiPF6を溶解した溶液を用い、3セル作製した。

[0066]

比較例3では、電解液として、エチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを重量比で3:4:1とした混合溶媒に、1.2モル/1の濃度にLiN(C2F5SO2)2を溶解した溶液を用い、3セル作製した。

[0067]

(セルの特性評価)

セル組み立て後14日間放置後に各1セルずつ分解したところ、リチウム金属はいずれも完全に無くなっていたことから、負極活物質の単位重量当たりに912F/gの静電容量を得るためのリチウムが予備充電されたと判断した。

[0068]

その後、各1セルずつ、正極と負極を短絡させ正極の電位を測定したところ、いずれの正極電位も0.85~0.95Vの範囲であり、2.0V以下であった。

[0069]

残ったフィルム型キャパシタの各セルを、200mAの定電流でセル電圧が3.8Vになるまで充電し、その後3.8Vの定電圧を印加する定電流一定電圧充電を30分行った。次いで、200mAの定電流でセル電圧2.2Vになるまで放電した。この3.8Vー2.2Vサイクルのセル容量、放電開始電圧、放電終了電圧、平均電圧から初期静電容量、エネルギー密度を算出した。

[0070]

その後、60℃の恒温層内で3.6Vの電圧を印加し、一定時間経過した後電圧印加をやめ、恒温層から取り出し、25℃で3時間放置した後、前記3.8V-2.2Vサイクルを行い静電容量を算出するという測定を繰り返し行った(電圧印加試験)。電圧印加60時間経過時、173時間経過時、333時間経過時、1010時間経過時に静電容量を算出し、初期静電容量に対する保持率で評価を行った。

静電容量保持率=所定時間経過時の静電容量/初期静電容量X100

【0071】

表1 初期静電容量とエネルギー密度

	溶媒	溶質	VC 含有量	初期静電容量	エネルギー密度
			(w t %)	(F)	(Wh/1)
<u></u> 実施例 1	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	1	29. 7	12. 1
実施例 2	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	3	29. 3	11. 9
実施例3	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	0. 1	31. 5	12. 6
実施例4	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	0. 5	29. 6	12. 0
実施例5	2EC+3MEC	LiPF ₆	1	29. 9	12. 1
実施例 6	3EC+4DEC+PC	$LiN(C_2F_5SO_2)_2$	1	28. 3	11. 4
比較例1	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	_	30. 6	12. 3
比較例 2	2EC+3MEC	LiPF ₆	_	30. 8	12. 4
比較例3	3EC+4DEC+PC	Lin(C ₂ F ₅ SO ₂) ₂	-	29. 2	11. 8

[0072]

予めリチウムイオンをドービングさせたセルにおいては、電解液中にビニレンカーボネートを5重量%以下含有させた場合(実施例1~6)でも電解液中にビニレンカーボネートを含有していない場合(比較例1,2,3)でも同等の高いエネルギー密度を有していた。

[0073]

表 2 電圧印加 1010 時間経過時の容量保持率

	溶媒	溶質	VC 含有量	容量保持率
			(wt%)	
実施例1	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	1	95. 9%
実施例2	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	3	94. 3%
実施例3	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	0. 1	93. 3%
実施例4	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆	0. 5	95. 1%
実施例 5	2EC+3MEC	LiPF6	1	93. 5%
実施例6	3EC+4DEC+PC	LiN $(C_2F_5SO_2)_2$	1	93. 3%
比較例1	3EC+4DEC+PC	LiPF ₆		91. 9%
比較例2	2EC+3MEC	LiPF ₆	_	89. 6%
比較例3	3EC+4DEC+PC	$LiN(C_2F_5SO_2)_2$	_	89. 4%

[0074]

[0075]

溶媒にエチレンカーボネート、エチルメチルカーボネートを用い、溶質にLiPF $_6$ を用いた場合、V(を1重量\$含有するもの(実施例 5)はV(を含有しないもの(比較例 2)に比べ60℃における電圧印加[0]0時間経過時の容量保持率が高く、耐久性が向上した。しかし、(実施例 5)は(実施例 1)よりは容量保持率が低いことから、溶媒としてはエチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートの混合物が好ましい。

[0076]

溶媒にエチレンカーボネート、ジエチルカーボネートおよびプロピレンカーボネートを用い、溶質にLiN(C2F5SO2)2を用いた場合でも、VCを1重量%含有するもの(実施例6)はVCを含有しないもの(比較例3)に比べ60Cにおける電圧印加1010時間経過時の容量保持率が高く、耐久性が向上した。

【産業上の利用可能性】

[0077]

本発明のリチウムイオンキャパシタは、電気自動車、ハイブリッド電気自動車などの駆動用または補助用蓄電源として極めて有効である。また、電動自転車、電動車椅子などの駆動用蓄電源、ソーラーエネルギーや風力発電などの各種エネルギーの蓄電装置、あるいは家庭用電気器具の蓄電源などとして好適に用いることができる。

【図面の簡単な説明】

[0078]

【図1】実施例1で使用したリチウムイオンキャパシタの構成を示す概略図である。

【符号の説明】

[0079]

1:正極、

」、:集電体(正極)、

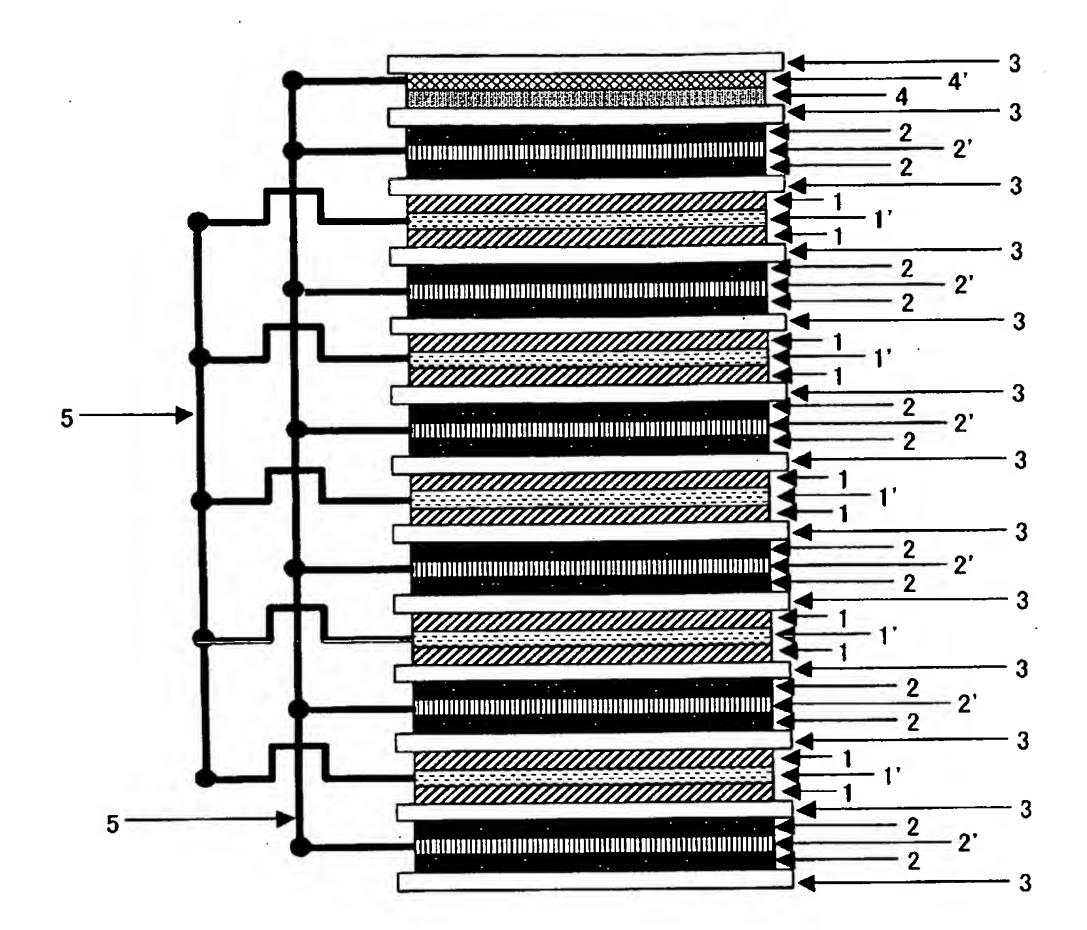
2:負極、

´2':集電体(負極)、

3:セパレータ、

4:リチウム金属、

4、:集電体(リチウム金属)、5:導線



【書類名】要約書

【要約】

【課題】、高温における連続充電時の容量保持率が高い耐久性に優れたキャパシタを提供する。

【解決手段】正極、負極、及び、電解液としてリチウム塩の非プロトン性有機溶媒電解質溶液を備えるリチウムイオンキャパシタであって、正極活物質がリチウムイオン及び/又はアニオンを可逆的に担持可能な物質であり、負極活物質がリチウムイオンを可逆的に担持可能な物質であり、正極と負極を短絡させた後の正極の電位が2.0 V以下になるように負極及び/又は正極に対してリチウムイオンが充電前にドーピングされており、かつ、上記電解液中にビニレンカーボネート又はその誘導体が含有されていることを特徴とするリチウムイオンキャバシタ。

【選択図】なし

.

000000534819900809

東京都新宿区西新宿一丁目7番2号富士重工業株式会社

